IN THE U.S. PATENT AND TRADEMARK OFFICE

Applicant:

SHIONO, Mikio et al.

Conf.:

Appl. No.:

NEW

Group:

Filed:

July 9, 2003

Examiner:

For:

SEMICONDUCTOR PRESSURE SENSOR

L E T T E R

Commissioner for Patents P.O. Box 1450 Alexandria, VA 22313-1450

July 9, 2003

Sir:

Under the provisions of 35 U.S.C. § 119 and 37 C.F.R. § 1.55(a), the applicant(s) hereby claim(s) the right of priority based on the following application(s):

Country

Application No.

Filed

JAPAN

2002-201366

July 10, 2002

A certified copy of the above-noted application(s) is(are) attached hereto.

If necessary, the Commissioner is hereby authorized in this, concurrent, and future replies, to charge payment or credit any overpayment to Deposit Account No. 02-2448 for any additional fee required under 37 C.F.R. §§ 1.16 or 1.17; particularly, extension of time fees.

Respectfully submitted,

BIRCH, STEWART, KOLASCH & BIRCH, LLP

Jr.,

P.O. Box 747

Falls Church, VA 22040-0747

(703) 205-8000

GMM/ka 0171-0988P

Attachment(s)

(Rev. 04/29/03)

#28,977

日本国特許庁 BSKA, LLP
JAPAN PATENT OFFICE

10f |

JU/ MINIOETAI,

July 9, 2003

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office

出願年月日

Date of Application:

2002年 7月10日

出 願 番 号

Application Number:

特願2002-201366

[ST.10/C]:

[JP2002-201366]

出 願 人
Applicant(s):

信越化学工業株式会社

2003年 2月21日

特 許 庁 長 官 Commissioner, Japan Patent Office 太田信一郎

【書類名】 特許願

【整理番号】 14109

【提出日】 平成14年 7月10日

【あて先】 特許庁長官 及川 耕造 殿

【国際特許分類】 C08L 83/07

【発明者】

【住所又は居所】 群馬県碓氷郡松井田町大字人見1番地10 信越化学工

業株式会社 シリコーン電子材料技術研究所内

【氏名】 塩野 巳喜男

【発明者】

【住所又は居所】 群馬県碓氷郡松井田町大字人見1番地10 信越化学工

業株式会社 シリコーン電子材料技術研究所内

【氏名】 福田 健一

【特許出願人】

【識別番号】 000002060

【氏名又は名称】 信越化学工業株式会社

【代理人】

【識別番号】 100079304

【弁理士】

【氏名又は名称】 小島 隆司

【選任した代理人】

【識別番号】 100114513

【弁理士】

【氏名又は名称】 重松 沙織

【選任した代理人】

Ť

【識別番号】 100120721

【弁理士】

【氏名又は名称】 小林 克成

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 003207

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

要

【プルーフの要否】

2

【書類名】 明細書

【発明の名称】 半導体圧力センサ装置

【特許請求の範囲】

【請求項1】 キャビティを有するハウジング、該キャビティ内部にマウントされた圧力検出用半導体センサチップ、圧力検出信号を導出するリード、前記センサチップと前記リードとを電気的に接続するボンディングワイヤを具備し、前記センサチップのセンシング部、前記リード、前記ボンディングワイヤが電気絶縁性のフッ素系ゲル材料で被覆保護された半導体圧力センサ装置において、前記フッ素系ゲル材料は、JIS K2220稠度試験法(1/4コーン使用)で規定される針入度が30~60であり、かつガラス転移温度が−45℃以下であり、更に、23℃におけるガソリン飽和膨潤率が7重量%以下であることを特徴とする半導体圧力センサ装置。

【請求項2】 前記フッ素系ゲル材料が、下記(A)~(E)成分を含有する硬化性組成物の硬化物であることを特徴とする請求項1記載の半導体圧力センサ装置。

(A)分子鎖両末端にアルケニル基を有し、下記式で示される主鎖骨格を含む鎖 状ポリフルオロジアルケニル化合物 100重量部

【化1】

(B)分子鎖片末端にアルケニル基を有し、下記式で示される主鎖骨格を含む鎖 状ポリフルオロモノアルケニル化合物 40~160重量部

【化2】

- (C) 1分子中にヒドロシリル基を2個以上有する含フッ素有機ケイ素化合物 (A) 成分及び(B) 成分に含まれる全アルケニル基に対してヒドロシリル基が0.8~1.2当量となる量
- (D) 触媒量の白金族化合物

(E) 無官能パーフルオロポリエーテル

(A) 成分と(B) 成分の合計量100重量部に対して40重量部以下 【請求項3】 キャビティを有するハウジング、該キャビティ内部にマウントされた圧力検出用半導体センサチップ、前記ハウジングにインサート成形された圧力検出信号を導出するリード、前記センサチップと前記リードとを電気的に接続するボンディングワイヤを具備する半導体圧力センサ装置において、前記センサチップのセンシング部を露出させた状態で少なくとも前記リードとその周辺部が電気絶縁性のフッ素系ゴム材料で被覆されていると共に、該フッ素系ゴム材料及び前記センサチップのセンシング部が電気絶縁性のフッ素系ゲル材料で被覆され、前記ボンディングワイヤは前記フッ素系ゴム材料及び前記フッ素系がル材料は、JIS K6253による硬さが5~35のゴム材料であり、前記フッ素系ゲル材料は、JIS K2220稠度試験法(1/4コーン使用)で規定される針入度が30~60であり、更に前記フッ素系ゴム材料及び前記フッ素系がル材料が共にガラス転移温度が一45℃以下であり、かつ23℃におけるガソリン飽和膨潤率が7重量%以下であることを特徴とする半導体圧力センサ装置。

【請求項4】 前記半導体センサチップの前記ハウジングに対するマウント部分も前記フッ素系ゴム材料で被覆されていることを特徴とする請求項3記載の半導体圧力センサ装置。

【請求項5】 前記フッ素系ゴム材料が、下記(A)、(C)、(D)、(E)、(F)、(G)成分を含有する硬化性組成物の硬化物であり、前記フッ素系ゲル材料が、下記(A)、(B)、(C)、(D)、(E)成分を含有する硬化性組成物の硬化物であることを特徴とする請求項3又は4記載の半導体圧力センサ装置。

(A) 分子鎖両末端にアルケニル基を有し、下記式で示される主鎖骨格を含む鎖 状ポリフルオロジアルケニル化合物 100重量部

【化3】

(B) 分子鎖片末端にアルケニル基を有し、下記式で示される主鎖骨格を含む鎖 状ポリフルオロモノアルケニル化合物 40~160重量部

【化4】

- (C) 1分子中にヒドロシリル基を2個以上有する含フッ素有機ケイ素化合物 全アルケニル基に対してヒドロシリル基が0.8~1.5当量となる量
- (D) 触媒量の白金族化合物
- (E) 無官能パーフルオロポリエーテル

(A) 成分と(B) 成分の合計量100重量部に対して40重量部以下(F) 疎水性微粉末シリカ 1~5重量部

(G) 1分子中にトリアルコキシシリル基及び/又はエポキシ基を1個以上有する有機ケイ素化合物 $0.1 \sim 3.0$ 重量部

【請求項6】 前記フッ素系ゴム材料が、(H)成分としてカルボン酸無水物を上記(A)成分100重量部に対して0.1~0.5重量部含有する硬化性組成物の硬化物であることを特徴とする請求項5記載の半導体圧力センサ装置。

【請求項7】 前記(A)成分が、下記一般式(1)で示される側鎖を有する鎖状ポリフルオロジアルケニル化合物であることを特徴とする請求項2、5又は6記載の半導体圧力センサ装置。

(A)下記一般式(1):

$$CH_2 = CH - (X)_a - Rf^1 - (X')_a - CH = CH_2$$
 (1)
[式中、Xは、式: $-CH_2 - CH_2O - CH_2OCH_2 - 又は - Y - NR^1 - CO - (式中、Yは、式: $-CH_2 - ZU$ - 又は式:$

【化5】

で表される二価の基であり、 R^1 は、水素原子又は置換もしくは非置換の一価炭化水素基である。)で表される二価の基であり、X'は、式: $-CH_2-$ 、-O

 $\mathrm{CH_2-}$ 、 $-\mathrm{CH_2OCH_2-}$ 又は $-\mathrm{CO-NR^1-Y'}$ - (式中、 $\mathrm{Y'}$ は、式: $-\mathrm{CH_2-}$ 又は式:

【化6】

で表される二価の基であり、 R^1 は上記と同じである。)で表される二価の基であり、a は独立に0 又は1 であり、

R f ¹は、下記一般式 (i):

$$\begin{array}{l} -\text{CF} \; (\text{CF}_3) \; - \; [\text{OCF}_2\text{CF} \; (\text{CF}_3) \;]_{\; p} - \text{O} - \text{CF}_2 \; (\text{CF}_2)_{\; r} \text{CF}_2 - \text{O} \\ - \; [\text{CF} \; (\text{CF}_3) \; \text{CF}_2\text{O}]_{\; q} - \text{CF} \; (\text{CF}_3) \; - \end{array} \tag{i}$$

(式中、p及びqは1以上の整数であって、かつ、pとqの和の平均は $2\sim20$ 0である。また、rは $0\sim6$ の整数である。)、

又は

下記一般式(ii):

-CF (CF₃) - [OCF₂CF (CF₃)]
$$_{\mathbf{u}}$$
- (OCF₂) $_{\mathbf{v}}$ -OCF (CF₃) - (i i)

(式中、uは1~200の整数、vは1~50の整数である。)

で表される二価の基である。]

【請求項8】 前記(B)成分が、下記一般式(2)で示される側鎖を有する鎖状ポリフルオロモノアルケニル化合物であることを特徴とする請求項2、5~7のいずれか1項記載の半導体圧力センサ装置。

(B) 下記一般式(2):

$$R f^{2} - (X')_{a} - CH = CH_{2}$$
 (2)

[式中、X'及びaは上記と同じであり、

Rf²は、下記一般式(iii):

$$F - [CF (CF_3) CF_2O]_w - CF (CF_3) -$$
 (iii)

(式中、wは1以上の整数であり、かつ上記(A)成分のR f 1 基に関するp + q (平均) 及びr の和、並びc u 及びv の和のいずれの和よりも小さい。)]

【請求項9】 前記(E)成分が、下記一般式(3)~(5)で示される化合物からなる群から選ばれる少なくとも1種の無官能パーフルオロポリエーテルであることを特徴とする請求項2、5~7のいずれか1項記載の半導体圧力センサ装置。

下記一般式(3):

$$A - O - (CF_2CF_2CF_2O)_c - A$$
 (3)

(式中、Aは独立に式: CF_3 -、 C_2F_5 -又は C_3F_7 -で表わされる基であり、cは $1\sim200$ の整数であり、かつ前記(A)成分の Rf^1 基に関するp+q(平均)及びrの和、s+t(平均)及びrの和、並びにu及びvの和のいずれの和よりも小さい。)

下記一般式(4):

$$A - O - (CF_2O)_d (CF_2CF_2O)_e - A$$
 (4)

(式中、Aは上記と同じであり、d及びeはそれぞれ $1\sim200$ の整数であり、かつdとeの和は、前記(A)成分のR f 1 基に関するp+q (平均)及びrの和、s+t (平均)及びrの和、並びにu及びvの和のいずれの和以下である。)

及び

下記一般式(5):

$$A - O - (CF_2O)_d [CF_2CF (CF_3) O]_f - A$$
 (5)

(式中、Aは上記と同じであり、d 及び f はそれぞれ $1\sim200$ の整数であり、かつd と f の和は、前記(A)成分のR f 1 基に関するp+q(平均)及び r の和、s+t(平均)及び r の和、並びに u 及び v の和のいずれの和以下である。)

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、圧力検出用半導体センサチップを樹脂製ハウジングにマウントし、 該センサチップ及び電気的接続部をフッ素系材料で被覆保護した半導体圧力セン サ装置に関し、特に、ガソリン蒸気や腐食性ガス環境下における動作信頼性、耐 久寿命を向上させた半導体圧力センサ装置に関する。

[0002]

【従来の技術】

従来、自動車用エンジンの吸気圧力及び排気圧力の測定、自動二輪車用エンジンの排気ガス圧力の測定等に半導体圧力センサ装置が使用されている。例えば、自動車におけるエンジン吸気圧測定用の圧力センサ装置においては、圧力検出要素としてピエゾ抵抗効果を利用した半導体圧力センサチップを用いることが一般的である。この種の半導体圧力センサチップは、ピエゾ抵抗効果を有した材料よりなるダイヤフラムの変形に応じた抵抗値変化を電気信号として検出するようになっている。このような半導体圧力センサ装置においては、半導体圧力センサチップを樹脂製ハウジングに設けられたキャビティ内部にマウントする構成になっており、例えば、該キャビティ内部に対し、半導体圧力センサチップは直接又はガラス台座を介して接着剤等によりマウントされており、当該センサチップと樹脂製ハウジングにインサート成形されたリードとの間をボンディングワイヤによって電気的に接続された構成にすることが行われている。

[0003]

また、この種の半導体圧力センサ装置においては、圧力変化や温度変化を受けるだけでなく、ガソリン蒸気、水蒸気、酸性排気ガス等の雰囲気に曝されるので、該半導体圧力センサ装置を電気的、機械的、熱的及び化学的に保護することを目的として前記キャビティ内部を電気絶縁性のフッ素系ゲル材料で充填封止することが不可欠になっている。

[0004]

このようなフッ素系ゲル材料で封止保護された半導体圧力センサ装置としては、フロロシリコーン系ゲル材料を使用するもの(特許第2525433号、特開2001-153746号公報)、パーフルオロポリエーテル系ゲル材料を使用するもの(特開2001-99737号、特開2001-153746号、特開2001-30499号、特開2001-311673号公報)が提案されている。これらの中で特開2001-153746号公報では、負圧時又は高温時のゲル材料内からの気泡発生を防止する方法として、20℃におけるガソリン飽

和膨潤率が7重量%以下であり、かつJIS K2220稠度試験法(1/4コーン使用)で規定される針入度が10~30であるゲル材料の使用を提案している。また、特開2001-304999号公報では、低温環境での応力上昇によるセンサ特性の悪化及び耐薬品性の低下を防止する方法として、ガラス転移温度が-30℃以下のゲル材料又はゴム材料の使用を提案している。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】

しかしながら、前記特性を有する低針入度フッ素系ゲル材料で充填封止した前記半導体圧力センサ装置の場合でも、ゲル材料内からの気泡発生は抑制できるものの、特に、負圧時又は低温時(0℃以下)においてゲル材料の密着力不足により、例えば金メッキされたリード表面、樹脂製ハウジングのキャビティ内壁面等の一部から前記ゲル材料が剥離することがあり、その剥離部分に凝縮液体成分が蓄積して気泡発生源となることがあった。そこから発生した気泡は、温度変化や圧力変化を受けると成長又は移動して、ゲル材料にクラックを発生させたりボンディングワイヤを切断したりして、絶縁保護機能だけでなくセンサ機能自身も喪失することがある。一方、20℃におけるガソリン飽和膨潤率が7重量%以下、ガラス転移温度が-30℃以下であるフッ素系ゲル材料で充填封止したものでも、該ゲル材料の針入度が高い場合、0℃以下の低温状態で長期間に亘って圧力サイクル変化を受けると、ゲル材料内の気泡生成に始まり最終的に液状化し、キャビティ内からその一部が流出してしまい、絶縁保護機能に支障が生じることがある。

[0006]

本発明は、上記問題点に鑑みなされたものであり、その目的は、フッ素系ゲル 材料で封止保護された半導体圧力センサ装置であって、圧力変化や温度変化を受 けるだけでなく、ガソリン蒸気、水蒸気、酸性排気ガス等の雰囲気に曝される使 用条件下でも保護材料内の気泡生成が抑制され、それにより動作信頼性、耐久寿 命が向上した半導体圧力センサ装置を提供することにある。

[0007]

【課題を解決するための手段】

本発明者等は、上記目的を達成するために鋭意検討を行い、23℃におけるガソリン飽和膨潤率が7重量%以下、ガラス転移温度が-45℃以下であるフッ素系ゲル材料を見出し、該ゲル材料を使用して硬さと気泡生成の関係及び液状化現象との関連を検討した。その結果、JIS K2220稠度試験法(1/4コーン使用)で規定される針入度が30~60であれば、密着力不足による気泡の発生、並びに低温時(特に0℃以下)の圧力サイクルにおける気泡発生に起因する液状化を防止できることを知見した。

[0008]

従って、本発明は、第1に、キャビティを有するハウジング、該キャビティ内部にマウントされた圧力検出用半導体センサチップ、圧力検出信号を導出するリード、前記センサチップと前記リードとを電気的に接続するボンディングワイヤを具備し、前記センサチップのセンシング部、前記リード、前記ボンディングワイヤが電気絶縁性のフッ素系ゲル材料で被覆保護された半導体圧力センサ装置において、前記フッ素系ゲル材料は、JIS K2220稠度試験法(1/4コーン使用)で規定される針入度が30~60であり、かつガラス転移温度が-45℃以下であり、更に、23℃におけるガソリン飽和膨潤率が7重量%以下であることを特徴とする半導体圧力センサ装置を提供する。

[0009]

当該ゲル材料の針入度が前記範囲内にあれば、ゲル材料の負圧時又は低温時の密着力不足に起因する気泡発生及び低温での圧力サイクル時の気泡発生を防止することができる。更に、前記フッ素系ゲル材料により被覆された部分の近傍、即ち、センサチップのセンシング部、ボンディングワイヤ、及びボンディングワイヤとセンサチップあるいはリードとの接続部周辺から気泡が発生しないので、気泡発生に起因する絶縁機能の低下やボンディングワイヤの断線等の問題を防止することができる。

[0010]

ここで、フッ素系ゲル材料としては、ヘキサフロロプロピレンオキサイドの重合体を主成分ポリマーとする硬化性組成物の硬化物を採用でき、下記(A)~(E)成分を含有する硬化性組成物の硬化物であることが好ましい。

(A) 分子鎖両末端にアルケニル基を有し、下記式で示される主鎖骨格を含む鎖 状ポリフルオロジアルケニル化合物 100重量部

【化7】

(B)分子鎖片末端にアルケニル基を有し、下記式で示される主鎖骨格を含む鎖 状ポリフルオロモノアルケニル化合物 40~160重量部

【化8】

- (C) 1分子中にヒドロシリル基を2個以上有する含フッ素有機ケイ素化合物 (A) 成分及び(B) 成分中に含まれる全アルケニル基に対してヒドロシリル基が0.8~1.2当量となる量
- (D) 触媒量の白金族化合物
- (E) 無官能パーフルオロポリエーテル
 - (A) 成分と(B) 成分の合計量100重量部に対して40重量部以下 【0011】

該ゲル材料は、ガラス転移温度が-45 \mathbb{C} 以下(脆化温度-20 \mathbb{C} 以下)であり、更に、23 \mathbb{C} におけるガソリン飽和膨潤率が7 重量%以下である。

[0012]

なお、ガラス転移温度は、(E)成分の無官能パーフルオロポリエーテルの種類と添加量の選択により低下させることができ、低温負圧時の密着力不足に起因する気泡発生、低温時の応力上昇によるセンサ特性の低下を抑制できる。

[0013]

一方、ゲル材料中の気泡の発生は、リードが樹脂製ハウジングにインサート成形されている場合、ハウジングとリードとの空隙に閉じこめられた空気が、熱や圧力によってゲル材料内に出てくることによっても起こる可能性がある。

[0014]

本発明は、第2に、このようなメカニズムで発生してくる気泡に対しても、そ

の発生を抑制する目的で、キャビティを有するハウジング、該キャビティ内部にマウントされた圧力検出用半導体センサチップ、前記ハウジングにインサート成形された圧力検出信号を導出するリード、前記センサチップと前記リードとを電気的に接続するボンディングワイヤを具備する半導体圧力センサ装置において、前記センサチップのセンシング部を露出させた状態で少なくとも前記リードとその周辺部が電気絶縁性のフッ素系ゴム材料で被覆されていると共に、該フッ素系ゴム材料及び前記センサチップのセンシング部が電気絶縁性のフッ素系ゲル材料で被覆され、前記ボンディングワイヤは前記フッ素系ゴム材料及び前記フッ素系ゲル材料により被覆されており、前記フッ素系ゴム材料は、JIS K6253による硬さが5~35のゴム材料であり、前記フッ素系ゲル材料は、JIS K2220稠度試験法(1/4コーン使用)で規定される針入度が30~60であり、更に前記フッ素系ゴム材料及び前記フッ素系ゲル材料が共にガラス転移温度が-45℃以下であり、かつ23℃におけるガソリン飽和膨潤率が7重量%以下であることを特徴とする半導体圧力センサ装置を提供する。

[0015]

ここで、前記フッ素系ゴム材料の硬さを 5 ~ 3 5 の範囲にしたのは、 5 未満であると高温負圧時の気泡発生に対する抑制効果が不十分であり、 3 5 を超えると圧力変化や温度変化に追随できず、被覆面から剥離したり、ボンディングワイヤを切断することがあるためである。

[0016]

本発明によれば、リード及びその周辺部を被覆するフッ素系ゴム材料が、比較的高い弾性率の材料から構成されていることから、ハウジングとリードとの空隙から気泡が発生することを抑制できる。なお、センサチップのセンシング部は比較的低い弾性率の材料から構成されたフッ素系ゲル材料にて被覆されているから、センシング機能を阻害されることもない。

[0017]

またこの場合、前記半導体センサチップの前記ハウジングに対するマウント部 分も前記フッ素系ゴム材料で被覆することができる。

[0018]

この発明によれば、半導体センサチップの前記ハウジングに対するマウント部分も、前記フッ素系ゴム材料で被覆されていることになるから、そのマウント部からの気泡発生を防止することができる。

[0019]

前記フッ素系ゴム材料が、下記(A)、(C)、(D)、(E)、(F)、(G)成分を含有する硬化性組成物の硬化物であり、前記フッ素系ゲル材料が、下記(A)、(B)、(C)、(D)、(E)成分を含有する硬化性組成物の硬化物であることが好ましい。

(A) 分子鎖両末端にアルケニル基を有し、下記式で示される主鎖骨格を含む鎖 状ポリフルオロジアルケニル化合物 100重量部

【化9】

(B) 分子鎖片末端にアルケニル基を有し、下記式で示される主鎖骨格を含む鎖 状ポリフルオロモノアルケニル化合物 40~160重量部

【化10】

- (C) 1分子中にヒドロシリル基を2個以上有する含フッ素有機ケイ素化合物 全アルケニル基に対してヒドロシリル基が0.8~1.5当量となる量
- (D) 触媒量の白金族化合物
- (E)無官能パーフルオロポリエーテル
- (A) 成分と(B) 成分の合計量100重量部に対して40重量部以下 (F) 疎水性微粉末シリカ 1~5 重量部
- (G) 1分子中にトリアルコキシシリル基及び/又はエポキシ基を1個以上有する有機ケイ素化合物 0.1~3.0 重量部

[0020]

このように、フッ素系ゴム材料としては、フッ素系ゲル材料と同じくヘキサフロロプロピレンオキサイドの重合体を主成分ポリマーとする硬化性組成物の硬化

物を採用できる。該ゴム材料のガラス転移温度は-45℃以下(脆化温度-20℃以下)であり、23℃におけるガソリン飽和膨潤率は7重量%以下である。前記ゲル材料と同様、ガラス転移温度は(E)成分の無官能パーフルオロポリエーテルの種類と添加量の選択により低下させることができる。更に、前記フッ素系ゴム材料はカルボン酸無水物を含有していてもよい。これを含むフッ素系ゴム材料を使用した場合、被覆材料との接着力が強化されるのでハウジングとリードとの空隙から気泡が発生することをより効果的に防止できる。

[0021]

【発明の実施の形態】

以下、本発明について図面を用いて具体的に説明する。なお、以下の各実施形態においては、本発明の半導体圧力センサ装置(以下、センサ装置)をガソリン蒸気、水蒸気、排気ガス、軽油等が含まれる環境にて使用される自動車のエンジン吸気圧測定用圧力センサ装置に適用した例について説明する。

[0022]

第1 実施形態

図1は、本実施形態に係るセンサ装置を要部で切断した状態の縦断面図を示す ものである。

図1において、樹脂製ハウジング1は、例えばフィラーが充填されたエポキシ 樹脂やPPS(ポリフェニレンサルファイド)、PBT(ポリブチレンテレフタ レート)等の樹脂よりなるもので、後述する半導体センサチップ2をマウントす るためのキャビティ3が形成されている。

[0023]

上記樹脂製ハウジング1には、銅などの導電材料よりなる複数本のインサート ピン4 (本発明でいうリードに相当)がインサート成形により一体的に設けられ ており、これらインサートピン4のうち所定の4本は、上記キャビティ3の底面 における四隅部に露出した状態となるように配置されている。この場合、インサ ートピン4の露出部分は、金メッキが施されることにより、ボンディングパッド 4 a として機能するように構成されている。

[0024]

上記半導体センサチップ(以下、センサチップと略称) 2 は、ピエゾ抵抗効果 を利用した周知構成のもので、その上面にセンシング部としてのダイヤフラム 2 a 及び図示しない拡散抵抗などを備えた構成となっている。

[0025]

このセンサチップ2は、上記キャビティ3の底面にガラス台座5を介して、例えばフロロシリコーン系又は後述するパーフルオロポリエーテル系の接着剤5aによりダイボンディングされると共に、インサートピン4のボンディングパッド4aに対し金やアルミニウム等のボンディングワイヤ6を介して電気的に接続されている。

[0026]

上記キャビティ3内には、センサチップ2及びボンディングワイヤ6の保護、電気的な絶縁性の確保、並びに防食などを図るための保護材料7としてのゲル材料が、センサチップ2及びボンディングワイヤ6を埋めるように充填されている。この保護材料7によりセンサチップ2のセンシング部(ダイヤフラム2a及び上記拡散抵抗)、ボンディングワイヤ6、センサチップ2とボンディングワイヤ6との接続部が、被覆保護されている。

[0027]

この場合、本発明は、上記保護材料としてのゲル材料に、JIS K2220 稠度試験法(1/4 コーン使用)で規定される針入度が $30\sim60$ であり、かつガラス転移温度が-45 C以下であり、更に、23 Cにおけるガソリン飽和膨潤率が7 重量%以下であるフッ素系ゲル材料を使用するものである。

[0028]

即ち、上記のように構成されたセンサ装置は、そのキャビティ3が自動車におけるエンジン吸気路と連通した状態で配置される。このため、センサ装置とその保護材料は、圧力変化や温度変化を受けるだけでなく、ガソリン蒸気、水蒸気、酸性排気ガス等の雰囲気に曝されるが、該ゲル状硬化物においては、JIS К 2 2 2 0 稠度試験法(1 / 4 コーン使用)で規定される針入度が3 0 ~ 6 0 であり、かつガラス転移温度が-45℃以下であり、かつ23℃におけるガソリン飽

和膨潤率が7重量%以下であるため、ゲル材料の負圧時又は低温時の密着力不足に起因する気泡発生及び低温での圧力サイクル時の気泡発生を防止することができる。更に、前記ゲル材料により被覆された部分の近傍、即ち、センサチップ2のセンシング部、ボンディングワイヤ6、及びボンディングワイヤ6とセンサチップ2あるいはリード5との接続部周辺から気泡が発生しないので、絶縁機能の低下やボンディングワイヤ6の断線等の問題を防止することができ、高い動作信頼性を有するセンサ装置が実現できる。

[0029]

ここで、上記針入度は30~60、特に30~50であることが好ましく、ガラス転移温度は-90~-45℃、特に-90~-50℃であることが更に好ましく、ガソリン飽和膨潤率は7重量%以下、特に5重量%以下であることが好ましい。なお、ガソリン飽和膨潤率の下限に制限はないが、通常0.5重量%以上である。

[0030]

第2実施形態

上記第1実施形態は、保護材料として1種類の材料(フッ素系ゲル)より構成 したものであるが、第2実施形態は、架橋密度の違いによって弾性率が異なる2 種類の材料により保護材料を構成したところが上記第1実施形態と相違する。な お、上記第1実施形態と同一部分には、同一符号を付して説明を簡略化する。

[0031]

図2は本実施形態に係るセンサ装置の要部縦断面図を示すものである。この装置では、センサチップ2及びボンディングワイヤ6を被覆するためにキャビティ3に充填された保護材料7が、下層側(キャビティ3の底面側)の第1の保護材料7aとこの第1の保護材料7aよりも上層側(キャビティ3の開口部側)の第2の保護材料7bとの二層構造になっている。

[0032]

下層側の第1の保護材料7aは、電気絶縁性を有しかつ比較的高い弾性率(デュロメータA硬さ5~35)のフッ素系の接着性ゴム材料により構成されたものを採用できる。

[0033]

この第1の保護材料7aはセンサチップ2のセンシング部を露出させた状態で、インサートピン4のキャビティ3内での露出部分(ボンディングパッド4a)及びその周辺部、ガラス台座5、並びに、ボンディングワイヤ6とパッド4aとの接続部を覆うように設けられている。

[0034]

また、上層側の第2の保護材料7bは電気絶縁性を有しかつ比較的低い弾性率 を有する材料により構成されたもので、上記第1実施形態の保護材料7と同様の 針入度を有するフッ素系のゲル材料を採用できる。

[0035]

この第2の保護材料7bは、前記第1の保護材料7a、センサチップ2のセンシング部及び側面部、並びに、ボンディングワイヤ6とセンサチップ2との接続部を覆うように設けられている。こうして、ボンディングワイヤ6は第1及び第2の保護材料7a、7bにより被覆保護されている。

[0036]

このように、本実施形態においては、キャビティ3へ保護材料7をフル充填することによって、第1の保護材料7aが、センサチップ2のセンシング部を露出させた状態で少なくともインサートピン4及びその周辺部を覆い、第2の保護材料7bが、センサチップ2のセンシング部を覆い、更に、ボンディングワイヤ6が第1及び第2の保護材料7a、7bにより被覆保護される。この保護材料の充填は上記第1実施形態と同様に、塗布、熱硬化によりなされる。

[0037]

かかる二層構造においては、第1の保護材料7aを形成するゴム組成物は、上記キャビティ3に第2の保護材料7bを形成する硬化性組成物を注入する前に硬化していてもよいし、未硬化であってもよいが、第1の保護材料7aと第2の保護材料7bとの接触界面から気泡が発生することを防止する上では、上記ゴム組成物を硬化させる前に第2の保護材料7bを形成する硬化性組成物を注入した後、同時に熱硬化させることが好ましい。

[0038]

ここで、本実施形態の保護材料 7、即ち第 1 及び第 2 の保護材料 7 a、 7 b も上記第 1 実施形態と同様、ガラス転移温度は-45 \mathbb{C} 以下(脆化温度-20 \mathbb{C} 以下)であり、23 \mathbb{C} におけるガソリン飽和膨潤率は 7 重量%以下のものであり、それらの好適範囲も同様である。

[0039]

そのため、本実施形態においても環境中のガソリンや水分等による高温負圧時の保護材料7内からの気泡発生、保護材料7b(ゲル材料)の負圧時又は低温時の密着力不足に起因する気泡発生を防止することができる。

[0040]

また、樹脂製ハウジング1にインサートピン4がインサート成形された構成においては、樹脂製ハウジング1とインサートピン4との間に生ずる空隙に微量の空気が閉じ込められた状態になることがある。そのため、上記空間に閉じ込められた空気が、熱や圧力によって保護材料内に出てくることによって気泡が発生する可能性がある。

[0041]

この場合、本実施形態では、上記空隙を覆った状態の第1の保護材料7aが比較的高い弾性率の材料から構成されているので、上記空隙から気泡が発生する事態を効果的に抑制できることになる。

[0042]

また、第1の保護材料7aはセンサチップ2のダイヤフラム2aを露出させた 状態で設けられ、そのダイヤフラム2aは比較的弾性率の低いゲル材料よりなる 第2の保護材料7bにより覆われているから、センサチップ2によるセンシング 機能が阻害されることなく、良好な絶縁保護機能が得られる。

[0043]

上記第2実施形態においては、第1の保護材料 7aは、少なくともインサートピン4及びその周辺部を覆うように設けられていればよい。更に、第1の保護材料 7aと第2の保護材料 7bとの間に、それら保護材料 7a及び 7bの中間レベルの硬さを持つ第3の層が存在していてもよい。この場合、第3の層におけるガラス転移温度は-45℃以下(脆化温度-20℃以下)であり、23℃における

ガソリン飽和膨潤率は7重量%以下のものとする。

[0044]

また、上記実施形態においては、本発明を自動車におけるエンジン吸気圧測定用の半導体圧力センサ装置に適用したものとして説明したが、本発明は、これに限定されるものではない。使用温度範囲が広く、耐薬品性、耐溶剤性が必要とされるものにも適用可能であり、ガソリンや軽油等を用いる内燃機関の吸気系統あるいは排気系統の圧力を検出する圧力センサ装置として広く適用できるものである。また、本発明の半導体圧力センサは、上記実施形態のような検出部がダイヤフラム式のものに限定されるものではなく、例えば、静電容量式のもの、圧電素子を用いたもの等にも適用可能である。

[0045]

ここで、上記フッ素系ゲル材料、フッ素系ゴム材料について更に詳述すると、前記フッ素系ゴム材料は、JIS K6253による硬さが5~35、特に5~30のゴム材料であり、前記フッ素系ゲル材料は、JIS K2220稠度試験法(1/4コーン使用)で規定される針入度が30~60であり、更に前記フッ素系ゴム材料及び前記フッ素系ゲル材料が共にガラス転移温度が−45℃以下であり、かつ23℃におけるガソリン飽和膨潤率が7重量%以下であるが、フッ素系ゲル材料としては、下記(A)~(E)成分を含有する硬化性組成物の硬化物が好適である。

(A)分子鎖両末端にアルケニル基を有し、下記式で示される主鎖骨格を含む鎖 状ポリフルオロジアルケニル化合物 100重量部

【化11】

(B)分子鎖片末端にアルケニル基を有し、下記式で示される主鎖骨格を含む鎖 状ポリフルオロモノアルケニル化合物 40~160重量部

【化12】

- (C) 1分子中にヒドロシリル基を2個以上有する含フッ素有機ケイ素化合物 (A) 成分及び(B) 成分中に含まれる全アルケニル基に対してヒドロシリル基が0、8~1、2当量となる量
- (D) 触媒量の白金族化合物
- (E)無官能パーフルオロポリエーテル

(A) 成分と(B) 成分の合計量100重量部に対して40重量部以下 【0046】

該硬化性組成物は、注入及びその後の熱硬化処理(例えば、120~150℃ で1時間加熱)を行うことで上記キャビティ3へ充填される。

[0047]

また、フッ素系ゴム材料としては、(A)、(C)、(D)、(E)、(F)、(G)成分を有する硬化性組成物の硬化物が好適である。

(A)分子鎖両末端にアルケニル基を有し、下記式で示される主鎖骨格を含む鎖 状ポリフルオロジアルケニル化合物 100重量部

【化13】

- (C) 1分子中にヒドロシリル基を2個以上有する含フッ素有機ケイ素化合物 (A) 成分中に含まれる全アルケニル基に対してヒドロシリル基が0.8~1.5 当量となる量
- (D) 触媒量の白金族化合物
- (E) 無官能パーフルオロポリエーテル

(A) 成分と(B) 成分の合計量100重量部に対して40重量部以下

(F) 疎水性微粉末シリカ

1~5重量部

(G) 1分子中にトリアルコキシシリル基及び/又はエポキシ基を1個以上有する有機ケイ素化合物0.1~3.0重量部

[0048]

上記(A)~(G)成分に加えて、(H)成分としてのカルボン酸無水物を上記(A)成分100重量部に対して0.1~0.5重量部含有する硬化性組成物

も使用することができる。該ゴム組成物は、塗布及びその後の熱硬化処理(例えば、120~150℃で1時間加熱)を行うことで上記キャビティ3へ充填される。一般にハウジング材質としてはPBT又はPPSが使用されるが、ハウジングがPBTの場合には(H)成分がなくてもゴム組成物とは接着するが、PPSの場合には(H)成分がないと接着しない。

[0049]

この場合、上記(A)成分としては、下記一般式(1)で示されるものが好ましい。

$$CH_2 = CH - (X)_a - Rf^1 - (X')_a - CH = CH_2$$
 (1)
[式中、Xは、式: $-CH_2 - CH_2O - CH_2OCH_2 - Xは - Y - NR^1 - CO - (式中、Yは、式: $-CH_2 - X$ は式:$

【化14】

で表される二価の基であり、 R^1 は、水素原子又は置換もしくは非置換の一価炭化水素基である。)で表される二価の基であり、X は、式: $-CH_2-$ 、 $-OCH_2-$ 、 $-CH_2$ 0 CH_2- 又は $-CO-NR^1-$ Y' -(式中、Y'は、式: $-CH_2-$ 又は式:

【化15】

で表される二価の基であり、 R^1 は上記と同じである。)で表される二価の基であり、a は独立に0 又は1 であり、

Rf¹は、下記一般式(i):

$$\begin{array}{l} -\text{CF} \; (\text{CF}_3) \; - \; [\text{OCF}_2\text{CF} \; (\text{CF}_3) \;]_{\; p} - \text{O} - \text{CF}_2 \; (\text{CF}_2) \;_{r} \text{CF}_2 - \text{O} \\ - \; [\text{CF} \; (\text{CF}_3) \; \text{CF}_2\text{O}]_{\; q} - \text{CF} \; (\text{CF}_3) \; - \end{array} \tag{i}$$

(式中、p及びqは1以上の整数であって、かつ、pとqの和の平均は2~20

0である。また、rは0~6の整数である。)、

又は

下記一般式(ii):

-CF (CF₃) - [OCF₂CF (CF₃)]
$$_{\mathbf{u}}$$
- (OCF₂) $_{\mathbf{v}}$ -OCF (CF₃) - (ii)

(式中、uは1~200の整数、vは1~50の整数である。)

で表される二価の基である。]

[0050]

ここで、上記X又はX'に係るR¹としては、水素原子以外の場合、炭素数1~12、特に1~10のものが好ましく、具体的には、メチル基、エチル基、プロピル基、ブチル基、ヘキシル基、シクロヘキシル基、オクチル基等のアルキル基;フェニル基、トリル基等のアリール基;ベンジル基、フェニルエチル基等のアラルキル基などや、これらの基の水素原子の一部又は全部をフッ素等のハロゲン原子で置換した置換一価炭化水素基などが挙げられる。

[0051]

R \mathbf{f}^{1} 基の具体例としては、例えば、下記のものが挙げられる。好ましくは $\mathbf{1}$ 番目の式の構造の二価の基である。

[0052]

【化16】

$$- \underset{\mathsf{CF}_3}{\mathsf{CF}} \left(\underset{\mathsf{CF}_3}{\mathsf{CF}} \underset{\mathsf{m}}{\mathsf{CF}} - \underset{\mathsf{CF}_3}{\mathsf{CF}} \right) - \left(\underset{\mathsf{CF}_3}{\mathsf{CF}} \underset{\mathsf{m}}{\mathsf{CF}} - \underset{\mathsf{CF}_3}{\mathsf{CF}} - \underset{\mathsf{m}}{\mathsf{CF}} - \underset{\mathsf{CF}_3}{\mathsf{CF}} \right) - \underset{\mathsf{n}}{\mathsf{CF}} - \underset{\mathsf{CF}_3}{\mathsf{CF}} - \underset{\mathsf{m}}{\mathsf{CF}} - \underset{\mathsf{n}}{\mathsf{CF}} - \underset{\mathsf{m}}{\mathsf{CF}} - \underset{\mathsf{m}}{\mathsf{m}} - \underset{\mathsf{m}}{\mathsf{CF}} - \underset{\mathsf{m}}{\mathsf{$$

(式中、m及びnは1以上の整数、m+n (平均) = 2~200である。)

[0053]

【化17】

$$-CF$$
 $+CF_2$ $+CF_3$ $+CF_3$ $+CF_3$ $+CF_3$ $+CF_3$

(式中、mは1~200の整数、nは1~50の整数である。)

[0054]

次に、上記一般式(1)で表されるポリフルオロジアルケニル化合物の具体例

としては、例えば、下記のものが挙げられる。

[0055]

【化18】

$$\begin{array}{c} \text{CH}_2\text{=}\text{CH-}\text{CF}_3 \\ \text{CF}_3 \end{array} \\ \begin{array}{c} \text{O-}\text{CF}_2\text{-}\text{CF}_3 \\ \text{CF}_3 \\ \end{array} \\ \begin{array}{c} \text{O-}\text{CF}_2\text{CF}_2\text{-}\text{O-}\text{CF}_2\text{CF}_2\text{-}\text{O-}\text{CF}_2\text{-}\text{CF}_2\text{-}\text{CF}$$

$$\begin{array}{c} \text{CH}_2 = \text{CH} - \text{CH}_2 - \text{CH}_2 - \text{CF}_2 - \text{CF}_3 \\ \text{CF}_3 \end{array} \\ \begin{array}{c} \text{CF}_3$$

(上記式中、m及びnは1以上の整数、m+n (平均) = 2~200である。)

[0056]

なお、上記式(1)のポリフルオロジアルケニル化合物の粘度(23℃)は、5~100,000mPa·sの範囲内にあることが、硬化においても適当な物理的特性を有しているので望ましい。当該粘度範囲内で、用途に応じて最も適切な粘度を選択することができる。

[0057]

次に、(B)成分としては、下記一般式(2)で示される側鎖を有する鎖状ポリフルオロモノアルケニル化合物であることが好ましい。

$$R f^2 - (X')_a - CH = CH_2$$
 (2)

[式中、X'及びaは上記と同じであり、

Rf²は、下記一般式(iii):

$$F - [CF (CF2) CF2O]_{w} - CF (CF2) -$$
 (i i i)

(式中、wは1以上の整数であり、かつ上記(A)成分のR f 1 基に関するp+q (平均)及びrの和、並びにu及びvの和のいずれの和よりも小さい。)]

[0058]

上記(A)成分の一方の化合物のR \mathbf{f}^{1} 基との関係における、R \mathbf{f}^{2} 基の \mathbf{w} 及び \mathbf{x} に係る限定は、本組成物から低ブリード硬化物を得るために必須の条件である

[0059]

上記一般式(2)で表されるポリフルオロモノアルケニル化合物の具体例としては、例えば、下記のものが挙げられる(なお、下記mは、上記要件を満足するものである)。

[0060]

【化19】

$$\begin{array}{c} \text{F} \left(\begin{array}{c} \text{CF-CF}_2\text{O} \right) & \text{CF-CH=CH}_2\\ \text{CF}_3 \end{array} \right)_{\text{m}} \begin{array}{c} \text{CF}_3 \end{array}$$

$$F + CF - CF_2O \longrightarrow CF - C - N - CH_2CH = CH_2$$

$$CF_3 \longrightarrow m CF_3 O H$$

$$F \leftarrow CF - CF_2O \rightarrow CF - C - N - CH_2CH = CH_2$$

$$CF_3 \qquad m \qquad CF_3 \qquad O$$

$$F \leftarrow CF - CF_2O \rightarrow CF - C - N \rightarrow Si - CH = CH_2$$

$$CF_3 \rightarrow M \rightarrow CF_3 \rightarrow CH_3$$

$$CH_3 \rightarrow CH_3$$

$$\begin{array}{c} \text{F-CF-CF}_2\text{O} \\ \text{CF}_3 \\ \text{CF}_3 \\ \text{CF}_3 \\ \end{array} \begin{array}{c} \text{CH}_3 \\ \text{CH}_3 \\ \text{Si-CH=CH}_2 \\ \text{CH}_3 \\ \text{CH}_3 \\ \end{array}$$

(上記式中、m=1~200である。)

[0061]

上記式(2)のポリフルオロモノアルケニル化合物成分の配合量は、本組成物中の上記(A)成分のポリフルオロジアルケニル化合物 100重量部に対して $40\sim160$ 重量部、好ましくは $50\sim150$ 重量部である。また、粘度(23℃)は、ポリフルオロジアルケニル化合物と同様に、 $5\sim100$,000mPa・sの範囲であることが望ましい。

[0062]

(C)成分であるオルガノハイドロジェンシロキサン化合物は、1分子中に、 ケイ素原子に結合した水素原子(Si-H基)を2個以上有する。

[0063]

本発明の(C)成分は、上記(A)及び(B)成分の架橋剤ないし鎖長延長剤

として機能するものであり、また、(A)及び(B)成分との相溶性、分散性、 硬化後の均一性等の観点から、1分子中に1個以上のフッ素含有基を有するもの が好ましい。

[0064]

このフッ素含有基としては、例えば、下記一般式で表されるもの等を挙げることができる。

$$C_{s}$$
, F_{2s} , $+1$

(式中、s'は1~20、好ましくは2~10の整数である。)

$$F - [CF (CF_3) CF_2O]_n - CF (CF_3) -$$

(式中、nは2~200、好ましくは2~100の整数である。)

$$-C_{t}F_{2t}-$$

(式中、tは1~20、好ましくは2~10の整数である。)

-CF (CF₃) - [OCF₂CF (CF₃)] $_{\rm m}$ -O-CF₂CF₂-O-[CF (CF₃) CF₂O] $_{\rm n}$ -CF (CF₃) -

(式中、m及びnは1以上の整数、m+n (平均) = 2~200、好ましくは2~100の整数である。)

[0065]

このようなフッ素含有基を有する(C)成分としては、例えば下記の化合物が挙げられる。なお、これらの化合物は、1種単独でも2種以上併用して用いてもよい。また、下記式において、Meはメチル基、Phはフェニル基を示す。

[0066]

$$\begin{array}{c} \text{Me} \\ \mid \\ \text{C}_8\text{F}_{17}\text{CH}_2\text{CH}_2\text{Si}(\text{OSiH})_3 \\ \mid \\ \text{Me} \end{array}$$

m=10, n=6

[0067]

【化21】

$$\overline{a+b}=3$$
, Rf: F-(CFCF₂O)_n-CF- $\overline{n}=24$
a=1,2. b=1,2 CF₃ CF₃

$$\overline{a+b}=2, \quad Rf: F-(CFCF_2O)_n-CF- \qquad \overline{n}=50$$

$$CF_3 \qquad CF_3$$

$$CH_3 \qquad CH_3$$

$$(HSiO)_3SiCH_2CH_2C_6F_{12}CH_2CH_2Si(OSiCH_2CH_2CH_2-N-C-Rf)_3$$

$$CH_3 \qquad CH_3 \qquad O$$

Rf:
$$F-(CFCF_2O)_n$$
- $CF \overline{n}=30$
 CF_3 CF_3

[0068]

【化22】

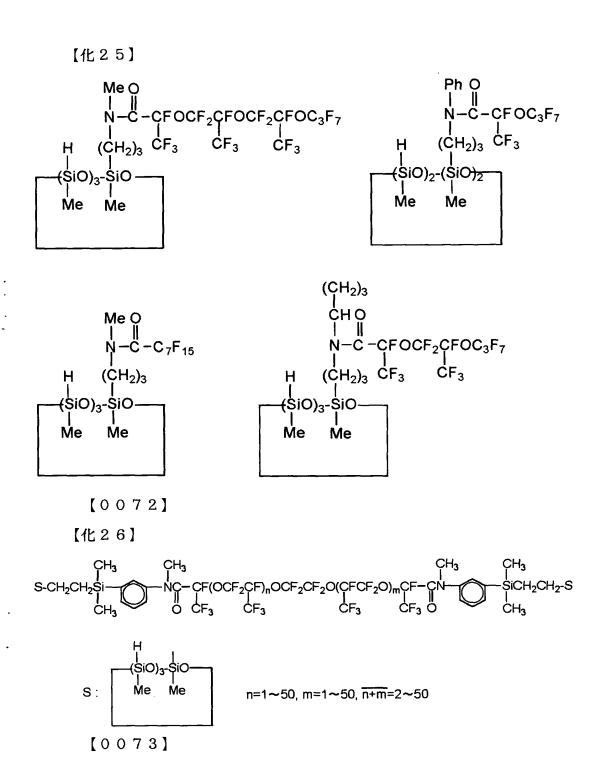
Rf:
$$F-(CFCF_2O)_n$$
-CF- \overline{n} =24
 CF_3 CF_3

[0069]

Rf :
$$F-(CFCF_2O)_n-CF \overline{n}=35$$
 CF_3 CF_3

[0070]

[0071]



n=1~50, m=1~50, n+m=2~50

[0074]

【化28】

n=3~50

_ n=3~50

$$\begin{array}{cccc} & \text{CH}_2\text{-CFOCF}_2\text{CFOC}_3\text{F}_7\\ & \text{H} & \text{CH}_2\text{CF}_3 & \text{CF}_3\\ & \text{Me}_3\text{SiO(SiO)}_n\text{SiOSiMe}_3\\ & \text{Me} & \text{Me} \end{array}$$

n=3~50

[0075]

$$\begin{array}{c|cccc} & CH_2-CFOCF_2CFOC_3F_7\\ & & & & \\$$

[0076]

【化30】

$$C_4F_9CH_2CH_2SiO - SiO - Si$$

[0077]

【化31】

[0078]

上記(C)成分の配合量は、本発明の組成物が硬化する有効量であり、特に本組成物中の上記(A)成分及び(B)成分が有するアルケニル基1当量に対し、(C)成分のヒドロシリル基(Si-H)が0.8~1.5当量となる量である。ヒドロシリル基(Si-H)が少なすぎると、架橋度合が不十分となる結果、硬化物が得られない場合があり、また、多すぎると硬化時に発泡してしまう場合がある。

 $n=1 \sim 50$, $m=1 \sim 50$, $\overline{n+m}=2 \sim 50$

[0079]

本発明の(D)成分の白金族化合物は、(A)及び(B)成分中のアルケニル基と(C)成分中のヒドロシリル基との付加反応を促進する触媒である。この白金族化合物としては、入手が比較的容易である点から、白金化合物がよく用いられる。該白金化合物としては、例えば、塩化白金酸;塩化白金酸とエチレンなどのオレフィン、アルコール、ビニルシロキサン等との錯体;及びシリカ、アルミナ、カーボン等に担持された金属白金を挙げることができる。白金化合物以外の白金族金属触媒としては、ロジウム、ルテニウム、イリジウム及びパラジウム系

化合物、例えば、RhCl (PPh₃) $_{3}$ 、RhCl (CO) (PPh₃) $_{2}$ 、Ru $_{3}$ (CO) $_{12}$ 、IrCl (CO) (PPh $_{3}$) $_{2}$ 、Pd (PPh $_{3}$) $_{4}$ 等(なお、前記式中、Phはフェニル基である。)を例示することができる。

[0080]

(D) 成分の使用量は、触媒量でよいが、例えば(A)、(B)及び(C)成分の合計量100重量部に対し $T0.1\sim100$ p p m(白金族金属換算)を配合することが好ましい。

[0081]

(E) 成分としては、下記一般式(3)~(5)で示される化合物からなる群から選ばれる少なくとも1種の無官能パーフルオロポリエーテルであることが好ましい。

$$A - O - (CF2CF2CF2O)c - A$$
 (3)

(式中、Aは独立に式: CF_3 -、 C_2F_5 -又は C_3F_7 -で表わされる基であり、 cは $1\sim 2$ 00の整数であり、かつ前記(A)成分のR f 1 基に関する p+q (平均)及び r の和、 s+t (平均)及び r の和、 並びに u 及び v の和のいずれの和よりも小さい。)

$$A - O - (CF_2O)_d (CF_2CF_2O)_e - A$$
 (4)

(式中、Aは上記と同じであり、d 及び e はそれぞれ $1\sim200$ の整数であり、かつdと e の和は、前記(A)成分のR f 1 基に関するp+q (平均)及び r の和、s+t (平均)及び r の和、並びに u 及び v の和のいずれの和以下である。)

$$A - O - (CF_2O)_d [CF_2CF (CF_3) O]_f - A$$
 (5)

(式中、Aは上記と同じであり、d及び f はそれぞれ $1\sim 200$ の整数であり、かつ d と f の和は、前記(A)成分の R f 1 基に関する p+q (平均)及び r の和、s+t (平均)及び r の和、並びに u及び v の和のいずれの和以下である。)

[0082]

上記(E)成分の無官能パーフルオロポリエーテルの配合量は、上記(A)成分と(B)成分の合計100重量部に対して40重量部以下であるが、より好ま

しくは5~40重量部、特に5~35重量部である。

[0083]

次に、(F)成分の疎水性微粉末シリカとしては、シリコーンゴム用充填剤として公知のBET比表面積が50m²/g以上である微粉末シリカを疎水化処理したものである。微粉末シリカとしては煙霧質シリカ、沈降性シリカ、コロイドシリカ等が例示される。これらの中で煙霧質シリカが最も好ましい。微粉末シリカのBET比表面積は50m²/g以上であり、特に100~400m²/gであることが好ましい。また、上記微粉末シリカの疎水化処理剤としてはオルガノクロロシラン、オルガノジシラザン、環状オルガノポリシラザン、線状オルガノポリシロキサン、環状オルガノポリシロキサン、環状オルガノポリシロキサン、環状オルガノポリシロキサン、環状オルガノポリシロキサン、環状オルガノポリシロキサン、環状オルガノポリシロキサン等が例示されるが、これらの中ではオルガノクロロシラン、オルガノジシラザンが好ましい。上記疎水性シリカ微粉末は、本発明の組成物への添加前に処理したものが好ましい。

[0084]

この(F)成分の配合量は、(A)成分100重量部に対し、1~5重量部の 範囲である。1重量部未満の場合には、該ゴム組成物と前記ゲル組成物を同時に 熱硬化させると両者が混合して二層構造が形成できなくなる。5重量部を超える と該ゴム組成物の流動性が低下し、セルフレベリングが困難となる。また、得ら れる硬化物の硬さが上昇し、圧力センサ作動中にボンディングワイヤが断線する ことがある。

[0085]

(G) 成分の1分子中にトリアルコキシシリル基及び/又はエポキシ基を1個以上有する有機ケイ素化合物としては、具体的には下記の構造式で示されるものが例示される。なお、これらの化合物は単独で使用してもよく、2種以上を併用してもよい。

[0086]

(o、q、rは正の整数、pはO以上の整数)

[0087]

【化33】

$$H_{3}C$$
 $(CH_{2})_{3}-N-C-CFOCF_{2}CFOC_{3}F_{7}$
 CF_{3}
 CF_{3}
 CF_{3}
 $CH_{2}CH_{2}$
 $CH_{2}CH_{2}$
 $CH_{3}C$
 $CH_{3}C$
 $CH_{2}CH_{2}$
 $CH_{3}C$
 $CH_{2}CH_{2}$
 $CH_{3}C$
 $CH_{3}C$
 $CH_{2}CH_{2}$
 $CH_{3}C$
 $CH_{3}C$
 $CH_{2}CH_{2}$
 $CH_{3}C$
 $CH_{3}C$
 $CH_{3}C$
 $CH_{3}C$
 $CH_{2}CH_{2}$
 $CH_{3}C$
 C

[0088]

【化34】

$$H_3C$$
 $(CH_2)_2CFOCF_2OCFOC_3F_7$
 CF_3 CF_3
 CH_3
 CH_3
 CH_3
 CH_3
 CH_3
 CH_2
 CH_2
 CH_3
 CH_3
 CH_3
 CH_3
 CH_3
 CH_3
 CH_3
 CH_3
 CH_3

n+m=3~50

$$\begin{array}{c} \text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{C}_8\text{F}_{17} \\ \text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CCH}_2\text{CCH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2\text{CH}_3\text{C$$

(o、q、rは正の整数、pはO以上の整数)

[0089]

上記(G)成分の使用量は、(A)成分100重量部に対し、0.1~3.0 重量部、好ましくは0.2~2.5重量部の範囲である。0.1重量部未満の場合には十分な接着性が得られず、3.0重量部を超えると組成物の流動性が悪く 吐出装置からの押し出しが困難となり、得られる硬化物の物理的強度も低下する ので好ましくない。

[0090]

(H) 成分としてのカルボン酸無水物としては、エポキシ樹脂用の硬化剤として使用されているものはすべて包含され、これには次のようなものが例示される

(MeTHPA)

【化35】 (化35) (円3 下) (円3 下) (円3 下)

(HHPA)

(MeHHPA)

CF₃ CF₃ CC CF₃

(DDSA)

特に好ましくは、
$$BTDA$$
及び CF_3 CF_3 CF_3 である。

[0091]

上記(H)成分の配合量は、(A)成分100重量部に対し、0.1~0.5 重量部の範囲が好ましい。0.1重量部未満の場合には十分な接着促進効果が得 られず、0.5重量部を超えると得られる硬化物の物理的特性が低下し、また、 硬化時に気泡が発生し易い。

[0092]

本組成物においては、上記の成分以外にも、各種配合剤を添加することは任意である。ヒドロシリル化反応触媒の制御剤として、例えば1-エチニル-1-ヒドロキシシクロヘキサン、3-メチル-1-ブチン-3-オール、3,5-ジメチル-1-ヘキシン-3-オール、3-メチル-1-ペンテン-3-オール、フェニルブチノールなどのアセチレンアルコールや、3-メチル-3-ペンテンー1-イン、3,5-ジメチル-3-ヘキセン-1-イン等、あるいはポリメチルビニルシロキサン環式化合物、有機リン化合物等が挙げられ、その添加により硬化反応性と保存安定性を適度に保つことができる。無機質充填剤として、例えば酸化鉄、酸化亜鉛、酸化チタン、炭酸カルシウム、炭酸マグネシウム、炭酸亜鉛、カーボンブラック等が挙げられ、その添加により本組成物から得られるゲル状又はゴム状硬化物の硬さ・機械的強度を調整することができる。中空無機質充填剤又はゴム質の球状充填剤も添加できる。

[0093]

これらの配合成分の使用量は、得られる組成物の特性及び硬化物の物性を損なわない限りにおいて任意である。

[0094]

【実施例】

以下、実施例により本発明を具体的に示すが、本発明は下記の実施例に制限されるものではない。

「調製例1]

下記式A-1で示されるポリマー(粘度2,100cSt)100重量部と下記式E-1で示されるポリマー33重量部にAerosil R-976(日本アエロジル社製)1.5重量部を配合した。更に、エチニルシクロヘキサノールの50%トルエン溶液0.3重量部、塩化白金酸のビニルシロキサン錯体のトルエン溶液(白金原子濃度0.5重量%)0.2重量部、下記式C-1で示される化合物6.2重量部、下記式C-2で示される化合物1.5重量部、下記式G-

1で示される化合物 1.5 重量部を添加し、均一に混合してゴム組成物 1 を調製した。

次に、得られた組成物を用いて150Cで10分間プレス成型、150Cで500分間ポストキュアーを行い、ゴム材料1を得た。この硬化物についてJISK6249に準じて物性を測定した。また、ガソリン飽和膨潤率(無鉛ガソリン使用)をJISK6258(浸漬条件;23C/168時間)に準じて測定し、ガラス転移温度を、DSC(示差走査熱量計)により決定した。これらの結果を表1に示す。

[0095]

[調製例2~7]

調製例1で用いた化合物A-1、C-1、C-2、E-1、G-1及びAer osil R-976に代えて又はそれと同じ化合物を表1に示す割合にて混合し、更に化合物Hを添加して(調製例5)、ゴム組成物2~7を調製した。

次いで、調製例1と同様にしてゴム物性、ガソリン飽和膨潤率、ガラス転移温度を測定した。これらの結果も表1に示す。

[0096]

[調製例8]

下記式A-2で示されるポリマー(粘度5,600cSt)65重量部と下記式Bで示されるポリマー(粘度650cSt)35重量部に、下記式E-1で示されるポリマー30重量部、エチニルシクロヘキサノールの50%トルエン溶液0.15重量部、塩化白金酸のビニルシロキサン錯体のエタノール溶液(白金原子濃度3.0重量%)0.015重量部、下記式C-5で示される化合物20重量部を添加し、均一に混合してゲル組成物1を調製した。

次に、得られた組成物を150℃で1時間加熱してゲル材料1を形成した。このゲル状硬化物の針入度をJIS K2220稠度試験法(1/4 コーン使用)により測定した。また、調製例1と同様にしてガソリン飽和膨潤率、ガラス転移温度を測定した。これらの結果を表2に示す。

[0097]

「調製例9~15]

調製例8で用いた化合物A-2、B、C-5、E-1に代えて又はそれと同じ化合物を表2に示す割合にて混合し、ゲル組成物2~8を調製した。

次いで、調製例8と同様にして針入度、ガソリン飽和膨潤率、ガラス転移温度 を測定した。これらの結果も表2に示す。

[0098]

【化36】

(A) 成分

A-1
$$CH_2=CHSi$$
 CH_3 CH_3 CH_3 CH_3 CH_3 CH_3 $CH_2=CHSi$ CH_3 CCF_2 CCF_2 CCF_2 CCF_2 CCF_3 CCF_3

粘度2,100cSt (m+n(平均)=33)

粘度5,600cSt (m+n(平均)=98)

(B) 成分

B F
$$CFCF_2O$$
 CF_3 CH_3 CH_3 CH_2 CF_3 CH_3 CH_3 CH_3 CH_3

粘度650cSt (L=24)

[0099]

【化37】

(C)成分

[0100]

【化38】

(E) 成分

E-1 $CF_3O-(CF_2CF_2CF_2O)_e-C_2F_5$ (e=27)

E-2 CF_3 -[(OCF₂CF₂)_e(OCF₂)_g]-O-CF₃ (e+g=60, e=40, g=20 (平均))

(G) 成分

(H) 成分

[0101]

【表1】

(電量部)

							(里里司)
ゴム組成物	1	2	3	4	5	6	7
(A)成分	A-1(100)	A-1(100)	A-2(100)	A-2(100)	A-2(100)	A-1(100)	A-2(100)
(C)成分	C-1(6.2) C-2(1.5)	C-1(6.2) C-2(1.5)	C-1(1.9) C-2(1.1)	C-2(1.1) C-3(1.7)	C-2(1.1) C-3(1.7)	C-1(6.7) C-2(1.4)	C-2(1.0) C-3(2.0)
(E)成分	E-1(30)	E-2(15)		E-1(25)	E-1(25)		E-1(30)
(F)成分	R-976 (1.5)	R-976 (2.0)	R-976 (1.5)	R-972 (4.0)	R-972 (2.4)	R-976 (2.5)	R-972 (0.5)
(G)成分	G-1(1.5)	G-1(1.5)	G-1(1.0)	G-2(2.5)	G-2(2.5)	G-1(1.5)	G-2(2.0)
(H)成分					0.3		į
硬さ (デュロメータ A)	25	30	28	18	13	39	4
引張強さ (MPa)	0.5	0.7	0.8	0.8	0.5	0.8	0.2
伸び率 (%)	160	140	190	250	240	100	290
カンリン 膨潤率 (%)	4.2	4.8	3.4	2.8	3.0	5.0	2.9
ガラス転移温度 (℃)	-72	-49	-50	-72	-73	-49	-74

[0102]

【表2】

(重量部)

								(<u></u>
ケル組成物	1	2	3	4	5	6	7	8
(A)成分	A-2(65)	A-2(64)	A-2(63)	A-2(60)	A-2(59)	A-1(42)	A-2(57)	A-2(45)
(B)成分	B(35)	B(36)	B(37)	B(40)	B(41)	B(58)	B(43)	B(55)
(C)成分	C-5(20)	C-5(20)	C-5(22)	C-5(23)	C-5(23)	C-4(14)	C-5(23)	C-5(24)
(E)成分	E-1(30)	E-1(10)	E-1(30)	E-1(30)	E-1(30)	E-2(20)	E-1(30)	E-1(30)
硬さ (針入度)	20	27	34	41	50	56	67	96
カ'ソリン膨潤率 (%)	3.4	3.7	3.6	3.8	3.8	5.2	3.9	4.1
カ [*] ラス転移温度 (℃)	-78	-61	-78	-77	-77	-51	-77	-77

[0103]

「実施例1]

第1実施形態に係る半導体圧力センサ装置(図1)において、保護材料7として表3に示すゲル材料を充填してセンサチップ2及びボンディングワイヤ6を完全に被覆した本発明の圧力センサを製造し、それらを各々ガソリン又は水に1週間浸漬した後、取り出した。

次いで、各圧力センサ装置について下記の圧力冷熱サイクルの同時負荷試験を 実施して、圧力サイクルによる100万サイクル後におけるゲル材料内の気泡の 発生やクラックの発生、ボンディングワイヤの切断、液状化の有無を観察した。 それらの評価結果を表3に示す。

圧力冷熱サイクル試験条件

圧力サイクル: 2, 000mmHg/2秒⇔100mmHg/2秒

冷熱サイクル:150℃/60分⇔-40℃/60分

[0104]

「実施例2]

第2実施形態に係る半導体圧力センサ装置(図2)において、保護材料7として表4,5に示すゴム材料7a及びゲル材料7bを充填してセンサチップ2及びボンディングワイヤ6を完全に被覆した本発明の圧力センサを製造し、それらを各々ガソリン又は水に1週間浸漬した後、取り出した。

次いで、各圧力センサ装置について実施例1と同一の条件で圧力冷熱サイクルの同時負荷試験を実施し、実施例1と同様な観察を行った。それらの評価結果を表4,5に示す。

[0105]

【表3】

ケル組成物	1	2	3	4	5	6	7	8
硬さ (針入度)	20	27	34	41	48	56	67	95
気泡	無し	微少有り	無し	無し	無し	無し	多数有り	多数有り
クラック	有り	有り	無し	無し	無し	無し	有り	有り
ワイヤ切断	有り	有り	無し	無し	無し	無し	有り	有り
液状化	無し	無し	無し	無し	無し	無し	有り	有り

[0106]

【表4】

ケル組成物	3	3	3	3	3	3	3
硬さ (針入度)	34	34	34	34	34	34	34
コム組成物	1	2	3	4	5	6	7
硬さ (テ'ュロメータ A)	25	30	28	18	13	39	4
気泡	無し	無し	無し	無し	無し	有り	微少有り
クラック	無し	無し	無し	無し	無し	有り	有り
ワイヤ切断	無し	無し	無し	無し	無し	有り	有り
液状化(ケル)	無し						
ハウシ・ング材料	РВТ	PBT	PBT	PBT	PPS	PBT	РВТ

[0107]

【表5】

ケル組成物	5	5	5	5	5	5	5
硬さ (針入度)	48	48	48	48	48	48	48
コム組成物	1	2	3	4	5	6	7
硬さ (テ・ュロメータ A)	25	30	28	18	13	39	4
気泡	無し	無し	無し	無し	無し	有り	有り
クラック	無し	無し	無し	無し	無し	有り	有り
ワイヤ切断	無し	無し	無し	無し	無し	有り	有り
液状化(ケル)	無し						
ハウシ・ング材料	РВТ	PBT	РВТ	PBT	PPS	РВТ	PBT

【発明の効果】

本発明によれば、圧力変化や温度変化を受けるだけでなく、ガソリン蒸気、水蒸気、酸性排気ガス等の雰囲気に曝される使用条件下でも保護材料内の気泡生成が抑制され、それにより動作信頼性、耐久寿命が向上した半導体圧力センサ装置を提供することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】

本発明の第1実施形態に係る半導体圧力センサ装置の要部縦断面図である。

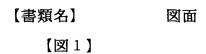
【図2】

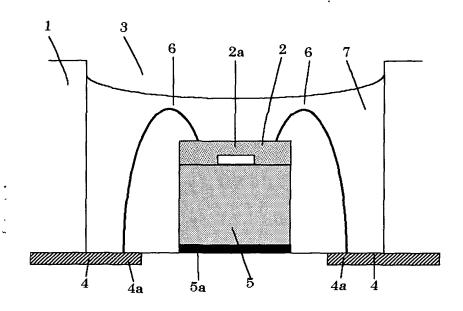
本発明の第2実施形態に係る半導体圧力センサ装置の要部縦断面図である。

【符号の説明】

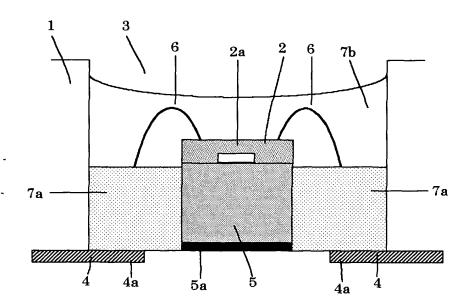
- 1 ハウジング
- 2 センサチップ
- 3 キャビティ
- 4 インサートピン (リード)
- 5 台座
- 5 a 接着剤
- 6 ボンディングワイヤ

- 7 保護材料
- 7 a 第1の保護材料
- 7 b 第2の保護材料





[図2]



【書類名】 要約書

【要約】

(

【解決手段】 キャビティを有するハウジング、該キャビティ内部にマウントされた圧力検出用半導体センサチップ、圧力検出信号を導出するリード、前記センサチップと前記リードとを電気的に接続するボンディングワイヤを具備し、前記センサチップのセンシング部、前記リード、前記ボンディングワイヤが電気絶縁性のフッ素系ゲル材料で被覆保護された半導体圧力センサ装置において、前記フッ素系ゲル材料が、JIS K2220稠度試験法(1/4コーン使用)で規定される針入度が30~60、ガラス転移温度が-45℃以下、23℃におけるガソリン飽和膨潤率が7重量%以下である半導体圧力センサ装置。

【効果】 本発明によれば、動作信頼性、耐久寿命が向上した半導体圧力センサ 装置を提供することができる。

【選択図】 図1

出願人履歴情報

識別番号 [000002060]

1. 変更年月日 1990年 8月22日

[変更理由] 新規登録

住 所 東京都千代田区大手町二丁目6番1号

氏 名 信越化学工業株式会社